

(11)Publication number:

2003-049949

(43)Date of publication of application: 21.02.2003

(51)Int.Cl.

F16J 15/10 C09K 3/10

(21)Application number : 2001-376772

(71)Applicant: NOK CORP

(22)Date of filing:

11.12.2001

(72)Inventor: MIYAKE KUNIAKI

NAKAYAMA JUNICHI KOJIMA YOSHIFUMI KOGA ATSUSHI

(30)Priority

Priority number : 2001160823

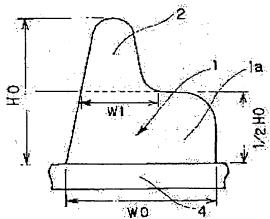
Priority date: 29.05.2001

Priority country: JP

## (54) GASKET

## (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a highperformance gasket with an improved sealing property, outgassing capability and quality. SOLUTION: The gasket 1 is mounted on a top cover base material 4, and the section is shaped with one main bead part 2 on a base part 1a. The main bead part 2 can be easily compressed and the stress is small when the gasket is attached. Therefore, the tightening dimension is sufficient and the sealing property is improved. Further, since there is no need to lower the hardness of the gasket 1 and mixing of a large quantity of a plasticizer component is not necessary, an outgassing property is improved. Moreover, deformation of the top cover base material 4 and a mating member or damage of a tightening screw is not to be caused, so that the quality is improved.



# (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(II)特許出願公開番号 特開2003-49949

(P2003-49949A)

(43)公開日 平成15年2月21日(2003.2.21)

(51) Int.Cl.'		識別記号	FI		テーマコード(参考)				
F16J	15/10		F16J	15/10	N	3 J O 4 O			
					x	4H017			
C09K	3/10	•	C09K	3/10	Z				

#### 寒奇請求 未請求 請求項の数10 ○L (全 12 頁)

	·	在过船水	米前水 前水項の数10 00 (至 12 頁)
(21)出願番号	特願2001-376772(P2001-376772)	(71)出願人	000004385
•			エヌオーケー株式会社
(22)出願日	平成13年12月11日(2001.12.11)		東京都港区芝大門 1 丁目12番15号
٠		(72)発明者	三宅 邦明
(31)優先楷主張番号	特願2001-160823(P2001-160823)		神奈川県藤沢市辻堂新町4丁目3番1号
(32)優先日	平成13年5月29日(2001.5.29)		エヌオーケー株式会社内
(33)優先権主張国	日本 (JP)	(72)発明者	中山 純一
•			神奈川県藤沢市辻堂新町4丁目3番1号
			エヌオーケー株式会社内
		(74)代理人	100085006
			弁理士 世良 和信 (外1名)
-			
	•		
		1	- 具数百に始く

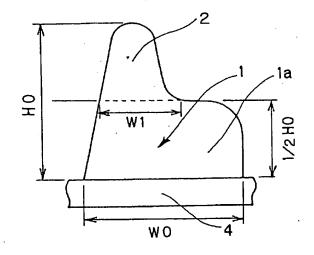
## 最終頁に続く

# (54) 【発明の名称】 ガスケット

# (57)【要約】

【課題】 シール性、アウトガス性及び品質の向上が図れる高性能なガスケットを提供する。

【解決手段】 ガスケット1はトップカバー基材4上に設けられ、基部1a上に1つのメインピード部2を有する断面形状であり、メインピード部2が圧縮され易く、取り付けの際の反力が小さい。したがって、締め付け寸法が十分にあり、シール性が向上する。また、ガスケット1の硬度を下げる必要がなく、可塑剤成分の多量配合が必要ないので、アウトガス性が向上する。さらに、トップカバー基材4や相手部材の変形や締め付けネシの損傷を引き起こすことがなく、品質が向上する。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】2部材間をシールするガスケットであって、一方の部材に設けられた基部から他方の部材側に突出するメインビード部を備えたことを特徴とするガスケット。

1

【請求項2】一方の部材と接着した前記基部の接着幅を ₩0、前記基部の一方の部材との接着部から前記メイン ピード部の先端部までの高さの半分の位置での幅をW L として、W 1 / W 0 < 1 . 0 を満たし、

前記メインビード部の先端部がR=0. 1 m m以上とな 10 n

前記基部の一方の部材との接着部から前記メインビード 部の先端部までの高さをHとして、H/W0≧0.8を 満たし。

2 部材間に圧縮された時の圧縮率が20%以上となると とを特徴とする請求項1に記載のガスケット。

【請求項3】予め一方の部材に接着剤を塗布し、該接着剤が塗布された一方の部材をインサートしてガスケットを成形し、一方の部材にガスケットを一体化して設けるととを特徴とする請求項1又は2に記載のガスケット。 【請求項4】ガスケットの材質が熱可塑性エラストマーコンパウンドからなることを特徴とする請求項1、2又は3に記載のガスケット。

【請求項5】前記メインビード部よりも突出高さの低い サブビード部を備えたことを特徴とする請求項1乃至4 のいずれか1項に記載のガスケット。

【請求項6】前記メインビード部を前記サブビード部側に傾斜させて突出させたことを特徴とする請求項5に記載のガスケット。

【請求項7】前記サブビード部を前記メインビード部のシール対象側に配置したことを特徴とする請求項5又は6に記載のガスケット。

【請求項8】前記サブビード部の高さを調整するととによって、ガスケットが圧縮される時に発生する反力を調整することが可能なことを特徴とする請求項5、6又は7に記載のガスケット。

【請求項9】前記サブビード部の一部に切り欠き部を設けたことを特徴とする請求項7又は8に記載のガスケット。

【請求項10】ハードディスク装置のトップカバーとして用いられることを特徴とする請求項1乃至9のいずれか1項に記載のガスケット。

## 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、2部材間をシールするガスケットに関し、例えばハードディスク装置のトップカバーや燃料電池等の電子機器、特に水分や埃の侵入を防ぎ、しかもアウトガス性が要求される精密機器分野のシールとして使用されるガスケットに関するものである。

#### [0002]

【従来の技術】近年、電子機器の小型化、高性能化に伴い、構成部品の大きさを小さく薄くすることが求められている。

【0003】構成部品を小さくすると製造工程上の組立作業性が悪くなるため、種々の部品の一体化、複合化が求められてきている。また、同時に要求特性(シール性、アウトガス性、品質)の向上も求められてきている。

【0004】従来、電子記憶装置、特にハードディスク 装置用のガスケットは、ゴム単体や発泡ウレタンシート をステンレスやアルミニウム等の金属カバーに挟む構成 で取り付けられている。ステンレス等の金属カバーにゴ ム材料(主にフッ素ゴム)を一体化することで取り付け 作業が良好となるため、ゴム材料と金属カバーを接着剤 で接合することが特許2517797号に提案されている。

【0005】しかし、この接着剤で接合する方法は、別工程で予めガスケット形状のゴムを加硫成形しておき、その後に金属カバーに接着剤で接合するというもので、製造工程が長く、複雑になっていた。実際、ガスケット形状を作製する加硫工程では数分を要し、加硫工程後のガスケットが細くちぎれ易いことやゴミ等を付着させ易いため、接合前にガスケットの複数回の洗浄や選別が必要であった。

【0006】一方、ガスケット材料がスチレン系熱可塑性エラストマーからなるものが特許2961068号で提案され、ゴム材料に比べ加硫工程が不要なため工程の簡略化が可能なこと、及びガスケット材料のリサイクルが可能でコストダウンが図れることが示されている。

【0007】このガスケット材料がスチレン系熱可塑性 エラストマーからなる手法においては、細く、柔らか く、粘着し易いガスケットを何らかの方法で予め固定し ておかないと、実際の取り付け作業では非常に作業性の 悪いものとなる。

【0008】このため、対策として枠体と称する部材をインサートしてスチレン系熱可塑性エラストマーのガスケットを予め射出成形にて作製し、その後にハードディスク装置等の箱体、蓋体の間に取り付け一体化する方法 がとられていた。すると結局、枠体と称する第三の部材が必要となり、部品点数が増加していた。

【0009】また、近年のハードディスク装置の高性能化によりガスケットの使用環境として100℃以上のより高温化にさらされる傾向にあるので、スチレン系熱可塑性エラストマーのガスケットでは性能的に限界がきていた。

【0010】そして、良好に性能を発揮するためのガスケット形状として、特許2961068号には図11に示すように断面形状が枠体を挟んだ長方形に構成され、50シール面である先端接触部が直線(フラット)になった

ものが提案されている。この形状の場合には、実際に製品として取り付ける際、先端の断面直線のフラットな面全体で相手(本体)に当り、反力は先端にリップを形成しているタイプよりも大きくなる。反力が大きくなることは、取り付け工程等で蓋(金具)の変形や締め付けネジの損傷を引き起こし好ましくない。

【0011】そこで、この断面長方形形状のガスケットで、良好に性能を発揮するには、ガスケットの硬度(応力)を下げ、低反力になるように設定する必要があった。実際、断面長方形形状のガスケットが実際に好んで 10使用されている硬度は30度(JIS デュロメータタイプA)未満の場合が多かった。しかし、ガスケットの硬度を下げるには基本的に可塑剤成分を多量配合するという手法をとるため、結果的にはアウトガスの増加となってしまい、好ましいものではなかった。さらに、この断面長方形形状では、締め付け寸法も十分になく、本体に微妙な反りがあった場合にそこからシール漏れを発生し易くなっていた。

【0012】また、良好に性能を発揮するためのガスケット形状として、特許2517797号には図12に示 20 すように断面形状が釣鐘型の形状が示されている。この釣鐘型形状では、本体に接触する先端の断面が円弧状で取り付けの初期はやや反力が小さく作業し易いが、完全に締め付けるために締め上げていくと、結果として途中から特許2961068号に示されていたものと同じような状態となり、反力が大きくなるものであった。

#### [0013]

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的とすると ころは、シール性、アウトガス性及び品質の向上が図れ る高性能なガスケットを提供することにある。

#### [0014]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するために本発明にあっては、2部材間をシールするガスケットであって、一方の部材に設けられた基部から他方の部材側に突出するメインビード部を備えたことを特徴とする。

【0015】との構成では、メインビード部が圧縮され 易く、取り付けの際の反力が小さい。したがって、締め 付け寸法が十分にあり、シール性が向上する。また、ガ スケットの硬度を下げる必要がなく、可塑剤成分の多量 40 配合が必要ないので、アウトガス性が向上する。さら に、2部材の変形や締め付けネジの損傷を引き起こすと とがなく、品質が向上する。

【0016】一方の部材と接着した前記基部の接着幅を W0、前記基部の一方の部材との接着部から前記メイン ビード部の先端部までの高さの半分の位置での幅をW1 として、W1/W0<1.0を満たし、前記メインビー ド部の先端部がR=0.1mm以上となり、前記基部の 一方の部材との接着部から前記メインビード部の先端部 までの高さをHとして、H/W0≥0.8を満たし、2 部材間に圧縮された時の圧縮率が20%以上となることが好適である。

【0017】これにより、メインビード部を圧縮され易くし、取り付けの際の反力を小さくすることができる。 【0018】予め一方の部材に接着剤を塗布し、該接着剤が塗布された一方の部材をインサートしてガスケットを成形し、一方の部材にガスケットを一体化して設けることが好適である。

【0019】これにより、容易に製造でき、製造工程の 簡略化が図れる。

【0020】ガスケットの材質が熱可塑性エラストマーコンパウンドからなることが好適である。

【0021】これにより、ガスケットの使用環境として 100℃以上のより高温化にさらされても性能に劣化が 生じず、品質が向上する。

【0022】ことで、熱可塑性エラストマーコンパウンドは、例えば、スチレン系熱可塑性エラストマーコンパウンドを用い、ボリマーがスチレンーエチレン/プロピレンースチレンのトリブロック共重合体(SEPS)を主成分とし、ボリブロピレン系樹脂、可塑剤を含有し、硬度30~70度(JIS デュロメータ タイプA)に調整された材料であったりする。

【0023】また、熱可塑性エラストマーコンパウンドは、例えば、オレフィン系熱可塑性エラストマーとスチレン系熱可塑性エラストマーとスチレン系熱可塑性エラストマーの構成がエチレン/プロピレン/非共役ジエン3元共重合ゴムとポリプロピレン 系樹脂及び可塑剤を主成分にしたもの、スチレン系熱可塑性エラストマーとしてポリマーがスチレンーエチレン/ブロピレンースチレンのトリブロック共重合体(SEPS) 又はスチレンーエチレン/エチレン・プロピレンースチレンのトリブロック共重合体(SEEPS)を主成分とし、ポリプロピレン系樹脂、可塑剤を含有したものからなり、コンパウンドは硬度10~70度(JISデュロメータ タイプA)に調整された材料であったりする。

【0024】前記メインビード部よりも突出高さの低い サブビード部を備えたことが好適である。

【0025】とれにより、2部材間のシール時にメイン ビード部がサブビード部上に倒れ込み、ガスケットが圧 縮されるので、ガスケットの圧縮による反力は上限値以 下に設定することができ、上限値を超える大きな反力に よって2部材を異常に変形させることがない。

【0026】また、メインビード部がサブビード部上に 倒れ込むことから接触面の増加によりガスケットの圧縮 量は大きくなり、ガスケットのメインビード部の高さや 使用状態での2部材間の距離がばらついてガスケットの

20

б

圧縮量が変化しても良好なシール性を発揮する。

[0027] さらに、使用時に他方の部材に接触する接触最小幅が、メインビード部がサブビード部上に倒れ込むことから接触面の増加により大きくなり、単位長さ当りある程度の割合で気体が透過する性質を有していても、気体通過の割合を低減することができる。

【0028】前記メインビード部を前記サブビード部側 に傾斜させて突出させたことが好適である。

[0029] これにより、メインビード部がサブビード 部上に倒れ込み易くなる。

【0030】前記サプビード部を前記メインビード部のシール対象側に配置したことが好適である。

[0031] これにより、ガスケットと他方の部材との接触面上でサブビード部上に倒れ込んだメインビード部がサブビード部と伴に圧縮されることでシール対象側の反力が高くなり高い面圧を発揮するので、シール対象側で高い面圧を発生させることができる。

【0032】前記サブピード部の高さを調整することに、よって、ガスケットが圧縮される時に発生する反力を調整することが可能なことが好適である。

【0033】 これにより、ガスケットが圧縮される時の 反力の調整をサブビード部の高さを調整することによっ て可能となり、サブビード部の高さの調整で所望の反力 を設定することができる。

【0034】前記サブビード部の一部に切り欠き部を設けたことが好適である。

【0035】これにより、サブビード部上に倒れ込んだメインビード部とサブビード部との間に切り欠き部からシール対象の流体を導入でき、シール対象の流体の圧力を直接メインビード部に作用させることができるので、シール対象の流体の圧力を利用して面圧をさらに高める効果(セルフシール効果)を強く発揮することができる

【0036】ハードディスク装置のトップカバーとして 用いられることが好適である。

[0037]

【発明の実施の形態】以下に図面を参照して、との発明の好適な実施の形態を例示的に詳しく説明する。ただし、との実施の形態に記載されている構成部品の寸法、材質、形状、その相対配置などは、特に特定的な記載が 40ない限りは、この発明の範囲をそれらのみに限定する趣旨のものではない。

【0038】(第1の実施の形態)図1は第1の実施の 形態に係るガスケット1を示す図である。図2は使用状態の図1のガスケット1を示す図である。

【0039】ガスケット1は、トップカバー基材4上に設けられ、基部1a上に1つのメインビード部2を有する断面形状である。すなわち、トップカバー基材4に基部1aが接着され、基部1a上で相手部材5側(図1では上側)に突出するメインビード部2を設けている。

【0040】そして、このガスケット1は、以下の(1)~(4)の条件を満たしている。

【0041】(1)トップカバー基材4と接着した基部1aの接着幅をW0とし、トップカバー基材4からメインビード部2の先端までの高さH0の半分(1/2H0)の位置での幅をW1とすると、W1/W0<1.0である。

【0042】(2)メインビード部2の先端部がR=0.1mm以上である。

【0043】(3)トップカバー基材4からメインビー ド部2の先端までの高さをH0とし、H0/W0≧0. 8である。

【0044】(4)ガスケット1がトップカバー基材4と相手部材との間に圧縮された時の圧縮率が20%以上である。

【0045】以上の条件を満たすガスケット1は、予めトップカバー基材4に接着剤を塗布し、該接着剤が塗布されたトップカバー基材4をインサートしてガスケット1を射出成形し、トップカバー基材4にガスケット1を瞬時に一体化して設ける。

【0046】したがって、ガスケット1の成形工程でトップカバー基材4への接着も同時に行うので、製造工程が簡略化できる。

【0047】 ここで、ガスケット 1 は、熱可塑性エラストマーコンパウンドからなる材質によって形成されている

【0048】具体的な熱可塑性エラストマーコンパウンドは、例えば、スチレン系熱可塑性エラストマーコンパウンドを用い、ポリマーがスチレンーエチレン/プロピレンースチレンのトリブロック共重合体(SEEPS)を主成分とし、ポリプロピレン系樹脂、可塑剤を含有し、硬度30~70度(JIS デュロメータ タイプA)、圧縮永久歪50%以下(JIS K6262 100℃、72H)に調整された材料であったりする。

【0049】又は、例えば、オレフィン系熱可塑性エラストマーとスチレン系熱可塑性エラストマーをブレンドしたコンパウンドとして、オレフィン系熱可塑性エラストマーの構成がエチレン/プロピレン/非共役ジエン3元共重合ゴム又はエチレン/プロピレン元共重合ゴムとポリプロピレン系樹脂及び可塑剤を主成分にしたもの、スチレン系熱可塑性エラストマーとしてポリマーがステレン・エチレン/プロピレンースチレンのトリブロック共重合体(SEPS)又はスチレンーエチレン/エチレン・プロピレンースチレンのトリブロック共重合体(SEPS)を主成分とし、ポリプロピレン系樹脂、可塑剤を含有したものからなり、コンパウンドは硬度10~70度、より好ましくは20~50度(JIS デュロメータタイプA)に調整された材料であったりする。

【0050】スチレン系熱可塑性エラストマーは、ポリ マーがスチレンーエチレン/プロピレン-スチレンのト リブロック共重合体(SEPS)又はスチレンーエチレ ン/エチレン・プロピレン-スチレンのトリブロック共 重合体 (SEEPS) であり、末端にビニル芳香族化合 物を主体とするスチレン重合体プロックと、共役ジエン 化合物を主体とするイソプレン重合体プロック及びエチ レンとイソプレンのランダム共重合体ブロックと、さら にビニル芳香族化合物を主体とするスチレン重合体ブロ ックに水素添加して得られる水添トリブロック共重合体 10 が用いられる。

【0051】これらの水添トリブロック共重合体の数平 均分子量は50000以上であることが好ましい。数平 均分子量が50000未満であると、軟化剤のブリード が増加し、圧縮永久歪が大きくなり、実際の使用に耐え られないという不都合が生じることがある。この数平均 分子量の上限は特に制限はないが、通常は400000 程度である。

【0052】上記水添ブロック共重合体の非晶質スチレ ンブロックの含有量は、10~70重量%、好ましくは 20 15~60重量%の範囲のものが望ましい。また、非晶 質スチレンブロックのガラス転移温度(Tg)は、60 ℃以上、好ましくは80℃以上であるものが望ましい。 また、両末端の非晶質スチレンブロックを連結する部分 の重合体としては、やはり非晶質のものが好ましい。な お、これらの水添ブロック共重合体は、主に単独で用い られるが、二種以上をプレンドして用いてもよい。

【0053】オレフィン系熱可塑性エラストマーは、エ チレン/プロピレン/非共役ジェン3元共重合ゴム又は 樹脂及び可塑剤を主成分にしたものである。

【0054】エチレン/プロピレン/非共役ジェン3元 共重合ゴムとしては、エチレン含有量が50~80重量 %、ヨウ素価は10~25の範囲である。非共役ジエン ゴムとしては、ジシクロペンタジエン、1、4-ヘキサ ジエン、ジシクロオクタジエン、メチレンノルボルネ ン、エチリデンノルボルネン等が用いられる。

【0055】エチレン/プロピレン元共重合ゴムとして は、エチレン含有量が10~25重量%で、そのメルト フローインデックス (MFR) (JIS K7210準 40 拠230℃、2.16kg荷重)が3~30g/10分 である。

【0056】ポリプロピレン系樹脂としては、プロピレ ンを触媒存在下で重合して得られる熱可塑性樹脂で、ア イソタクチック、シンジオタクチック構造等をとる結晶 性高分子、又はこれらと少量のαーオレフィン(例え は、エチレン、1-プテン、1-ヘキセン、4-メチル 1-ペンテン等)の共重合体である。これらで好ましく は、メルトフローインデックス(MFR)(JIS K 7210準拠 230℃、2.16kg荷重)が0.1 50

~100g/10分であり、結晶化度が20~70%の ものである。MFRが0.1より小さいと流動性が悪 く、目的の成形性が得られないものとなる。また、MF Rが100より大きいと十分な物性が得られないものと なる。

【0057】可塑剤としては、通常のゴムや熱可塑性エ ラストマーに使用されるもので、例えば、プロセスオイ ル、潤滑油、パラフィン系オイル等の石油系軟化剤、ひ まし油、あまに油、ナタネ油、ヤシ油等の脂肪油系軟化 剤、ジブチルフタレート、ジオクチルフタレート、ジオ クチルアジベート、ジオクチルセパセート等のエステル 系可塑剤である。また、これらにさらに有機パーオキサ イド等の架橋剤、架橋助剤等を添加したり、又はこれら 必要な成分を同時に混合し、加熱溶融混練りすることに より、動的に架橋させてもよい。

【0058】なお、ガスケット1の組成物には、通常ゴ ムや熱可塑性エラストマーに配合されているような、り ん片状無機充填剤、具体的には、クレー、珪藻土、タル ク、硫酸バリウム、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウ ム、金属酸化物、マイカ、グラファイト、水酸化アルミ ニウム等を用いることができる。また、粉末状固体充填 剤、例えば、各種の金属粉、ガラス粉、セラミックス 粉、粒状又は粉末ポリマー等や老化防止剤、例えば、ア ミン及びその誘導体、イミダゾール類、フェノール類及 びその誘導体、ワックス類等が用いられる。

【0059】また、各種の添加剤、例えば、安定剤、粘 着付与剤、離型剤、顔料、難燃剤、滑剤等を添加すると とができる。また、摩耗性、成形性等の改良のため、少 量の熱可塑性樹脂やゴムの添加も可能である。さらに、 エチレン/プロピレン元共重合ゴムとポリプロピレン系 30 強度、剛性の向上のため、短繊維等を添加することもで

> 【0060】スチレン系熱可塑性エラストマー及びオレ フィン系熱可塑性エラストマーにかかるこれらの配合物 は加熱混練機、例えば、一軸押出機、二軸押出機、ロー ル、バンバリーミキサー、プラベンダー、ニーダー、高 剪断型ミキサー等を用いて溶融混練りし、さらに所望に より有機パーオキサイド等の架橋剤、架橋助剤等を添加 したり、又はこれら必要な成分を同時に混合し、加熱溶 融混練りしたりすることにより、容易に製造することが できる。また、高分子有機材料と軟化剤とを混練りした 熱可塑性材料を予め用意し、この材料をここに用いたも のと同種か又は種類の異なる一種類以上の高分子有機材 料にさらに混ぜ合わせて製造することもできる。

> 【0061】この様にして得られたスチレン系熱可塑性 エラストマーとオレフィン系熱可塑性エラストマーをブ レンドしたコンパウンドは、公知の方法、例えば、射出 成形や押出成形等により所望の形状に成型してガスケッ ト材として使用することができる。このようなガスケッ 上材は、特に、高い防塵性を要求されるハードディスク 装置用に好適に使用されるが、その他通常のガスケット

材、パッキング材として気密性が要求される部位のいず れかにも使用することができる。

[0062] また、ガスケット1成形前にトップカバー 基材4間に塗布される接着剤は、変性オレフィン系樹脂 をベースにしたタイプ、又はスチレン・ブタジエンゴム をベースに液状にしたタイプである。

【0063】具体的な接着剤は、例えば、ポリオレフィン系樹脂の側鎖に極性其(無水マレイン酸、アクリル酸、エポキシ其水酸其等)をグラフトさせて変性したものを芳香族や脂肪族の有機溶剤に溶解して液状化させた 10ものや、ディスパージョン化させたものである。又は、スチレン・ブタジエンゴムを芳香族や脂肪族の有機溶剤に溶解して液状化させたものを単独又は混合したものである。

【0064】接着剤の塗布方法としては、例えば、浸漬 塗布、スプレー塗布、スクリーン印刷、刷毛塗り、スタ ンプ方式等必要に応じて最適な方法を選択する。

【0065】なお、トップカバー基材4としては、例えば、アルミニウム板、アルミニウム板にメッキ処理を施したもの、ステンレス鋼板、ステンレス製の制震鋼板等 20の金属板を用いる。

【0066】そして、上記の構成のガスケット」は、図2に示すように、トップカバー基材4と相手部材5との間が距離Sとなるような使用状態で、相手部材5に接触してトップカバー基材4と相手部材5との間のシールを行う。

[0067] とのトップカバー基材4と相手部材5との間のシールを行う時には、メインビード部2が主に圧縮されて図2に示す変形状態となる。

【0068】以上説明した本実施の形態では、メインビ 30 ード部2が圧縮され易く、取り付けの際の反力が小さい。したがって、締め付け寸法が十分にあり、シール性が向上する。また、ガスケット1の硬度を下げる必要がなく、可塑剤成分の多量配合が必要ないので、アウトガス性が向上する。さらに、トップカバー基材4や相手部材5の変形や締め付けネジの損傷を引き起こすことがなく、品質が向上する。

【0069】(評価試験)上記実施の形態での効果を評価するために、具体的に上記実施の形態の設定範囲内で構成した実施例と設定範囲外で構成した比較例との評価 40 試験を行い比較した。評価試験は、実施例及び比較例の構成として図3に示すように実施例1~9、比較例1~8の各種サンプルを作製し、硬度、シール性、アウトガス性、湿度透過性、接着性、成形性の各種評価を行った。

【0070】「サンプル作製」本評価試験では、スチレ 1.0、Z部のR=1. ン系熱可塑性エラストマーコンパウンド及びオレフィン ある。 系熱可塑性エラストマーとスチレン系熱可塑性エラスト 【0076】以上の選択マーをプレンドしたコンパウンドとしては、図3に示し した実施例 $1\sim9$ . 比較な配合物を所定量計量し、二軸押出機((株)神戸製鋼 50 的な構成を以下に示す。

所製:ハイバーKTX46) にて、設定温度210~180°C、回転速度150rpmの条件にて混合押出しを行って得る。

【0071】この本材料を射出成形機(川口鉄工

(株): KM-80)を用い、設定温度210~180 ℃、射出速度0.5秒、射出圧力100MPa、サイクルタイム30秒にてテストシート(150×150×2 mm)成形し、硬度、アウトガス性、湿度透過性の試験に用いる。

【0072】また、同様に予めカバー形状に附型されたアルミニウム板(無電解ニッケルメッキ2~5μm処理)に各種接着剤を塗布した部品を、金型にインサートしておき、射出速度0.5秒、射出圧力100MPa、サイクルタイム30秒でカバーにガスケットを成形した。このカバー一体型ガスケットを用い、シール性、接着性、成形性の試験を行った。

【0073】 ことで、熱可塑性エラストマーコンパウンドとしては、

ポリマーA (三井化学 (株) 製、商品名: ミラストマー 0 5030B (オレフィン系))、

ポリマーB (AES (株) 製、商品名: サントプレン 1 11-45 (オレフィン系))、

ポリマーC (クラレ (株) 製、商品名:セプトン200 6 (スチレン系: SEPS))、

ポリマーD (クラレ (株) 製、商品名:セプトン405 5 (スチレン系: SEEPS))、

ポリプロピレン系樹脂(出光興産(株)製、商品名:J700GP)、可塑剤としてのパラフィン系オイル(出 光興産(株)製、商品名:ダイアナプロセスオイルPW380)を用いた。

【0074】また、接着剤としては、

変性オレフィン系樹脂接着剤(三井化学(株)製、商品 名:ユニストールR ↓ 2 0 K)、

スチレン・ブタジェンゴム系接着剤(ノガワケミカル (株)製、商品名:ダイアボンドDA3188) を用いた。

【0075】ガスケットの断面形状としては、図4に示す形状A~Eであり、形状Aは、W1/W0=0.5、メインビード部の先端部(以下、乙部という)のR=0.2mm、H0/W0=1.12であり、形状Bは、W1/W0=0.74、Z部のR=0.25mm、H0/W0=1.12であり、形状Dは、W1/W0=1.12であり、形状Dは、W1/W0=1.0、Z部のRなし、H0/W0=0.8であり、形状Eは、W1/W0=1.0、Z部のR=1.0mm、H0/W0=1.0である。

【0076】以上の選択要素から図3に示すように作製した実施例1~9、比較例1~8の各種サンブルの具体的な構成を以下に示す。

10

## 【0077】実施例1

熱可塑性エラストマーコンパウンドとしては、ポリマー C:100重量部、ポリプロピレン系樹脂:25重量 部、可塑剤:80重量部である。また、変性オレフィン 系樹脂接着剤を用いた。ガスケット断面形状は、形状A を用いた。

#### 【0078】実施例2

実施例1において、ボリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。

#### 【0079】実施例3

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:70重量部、ポリマーC:30重量部 を変更して用いた。

#### 【0080】実施例4

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:30重量部、ポリマーC:70重量部 を変更して用いた。

## 【0081】実施例5

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーB:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。

#### 【0082】実施例6

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーD:50重量部 を変更して用いた。

# 【0083】実施例7

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、ガスケット断面形状は、形状 30 Bを用いた。

## 【0084】実施例8

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、ガスケット断面形状は、形状 Cを用いた。

# 【0085】実施例9

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、変性オレフィン系樹脂接着剤 40 の代わりに、スチレン・ブタジエンゴム系接着剤を用い *†*c.

#### 【0086】比較例1

実施例1において、ガスケット断面形状は、形状 Dを用 いた。

# 【0087】比較例2

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、ガスケット断面形状は、形状 Dを用いた。

## 【0088】比較例3

実施例1において、ポリマーC': 100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、ガスケット断面形状は、形状 Eを用いた。

12

#### [0089]比較例4

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、可塑剤:80重量部を減らし 10 で、可塑剤:5重量部に変更して用いた。

#### 【0090】比較例5

実施例lにおいて、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部。 を変更して用いた。また、可塑剤:80重量部を減らし て、可塑剤:5重量部に変更して用いた。ガスケット断 面形状は、形状Bを用いた。

#### 【0091】比較例6

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、可塑剤:80重量部を増やし て、可塑剤:150重量部に変更して用いた。

## 【0092】比較例7

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、ポリプロピレン系樹脂:25 重量部を減らして、ポリプロピレン系樹脂:5重量部に 変更して用いた。

## 【0093】比較例8

実施例1において、ポリマーC:100重量部の代わり に、ポリマーA:50重量部、ポリマーC:50重量部 を変更して用いた。また、ポリプロピレン系樹脂:25 重量部を増やして、ポリプロピレン系樹脂: 120重量 部に変更して用いた。

【0094】「評価方法」本評価試験では、具体的に以 下の評価を行った。

# 【0095】(1)硬度

厚さ2mmのテストシートを3枚重ね合わせ、JIS K6253に準じて測定した。

# 【0096】(2)シール性(リーク有無)

カバーに一体成形されたガスケットを実機リーク試験機 に装着した状態で、試験機内部から5kPaの正圧を3 0秒間かけ続け、15秒後にリークするかどうか調べ た。ガスケット材料の圧縮永久歪性が劣る場合やガスケ ット形状に欠陥がある場合はリークする。本試験におい て、「リークなし:○、リークあり:×」と判定した。 【0097】(3)シール性(反力)

カバーに一体成形されたガスケットの反力を測定した。 シールするには適当な接触面圧を有している必要があ る。面圧は反力として測定可能で、面圧が低いとカバー 50 や相手部材に凹凸がある場合、十分にシールできない。

20

が生じ、一体成形できなかった。また、接着剤としてエ ポキシ系、シアノアクリレート系のものを用いると一体 成形は可能であるが容易にハガレ、十分な接着力は得ら

また、面圧が高いとカバーの変形を引き起こす。「好ま しい反力0.5~1.0(N/mm):O、その他: ×」とした規準で判定した。

> れなかった。 【0105】以下の評価を踏まえた具体的な実施例1~

【0098】(4)アウトガス性

9、比較例1~8の各種サンプルでの評価結果が図3に 示されている。

50×3×2mmの短冊状のテストピースを120℃. 1時間熱抽出して、その時のアウトガス量(µg/g) を測定した。本試験において、「アウトガス量5 0 (μ g/g)未満:○、アウトガス量50 (μg/g)以 上:×」と判定した。

【0106】以上説明した結果のように、実施例1~9 に示した構成の時に非常に優れた性能をもつカバー一体 10 型ガスケットとして成立する。一方、比較例1~8に示 した構成では、何らかの欠点を有している。

【0099】(5)湿度透過性

【0107】(第2の実施の形態)上記第1の実施の形 態のガスケットでは、さらに以下の条件を満足すること が望まれていた。

円筒状のSUS容器(内径27mm、深さ50mm)に 蒸留水10ccを入れ、直径30mm、厚み1mmに調 整したテストピースを挟み、SUS製の中空の蓋(開口 部内径27mm)で固定した。70℃、100時間後の データから水蒸気透過係数(g·mm/cmm'24 H)を求めた。本試験において、「水蒸気透過係数が5 ×10<sup>-1</sup> (g·mm/cmm<sup>2</sup>24H)未満:〇、水蒸 気透過係数が5×10<sup>-</sup>'(g·mm/cmm'24H) 以上:×」と判定した。

【0108】(1)トップカバー基材と相手部材との間 を距離Sとするまでガスケットを圧縮した時にガスケッ トに発生する反力Fには、トップカバー部材又は相手部 材を異常に変形させないために、上限値が規定されてお り、反力Fは上限値以下でなけなければならなかった。

【0100】(6)接着性

【0109】(2)トップカバー基材からのガスケット 20 の高さH、トップカバー基材と相手部材との間を距離S には、実質上バラツキがあり、その結果ガスケットの圧 縮量 S (S=H-S) もバラツキを有するので、圧縮量 δが変化してもシール性を保持するようにできるだけ圧 縮量るが大きいことが望まれていた。

カバーに一体化されたガスケット接着面に約1mmの貫 通ハガレを作り、その部位にSUS製ワイヤーを通し、 垂直引張り荷重をかけ、ハガレ長が約10mmに拡大す るときの荷重を測定した。本試験において、「はくり荷 重100 (kPa)以上:○、はくり荷重100 (kP a)未満:×」と判定した。

【0110】(3)ガスケットを構成する材質は、単位 長さ当りある程度の割合で気体が透過する性質を有して おり、使用状態でガスケットが相手部材に接触する接触 最小幅をできるだけ大きくし、気体透過の割合を低減す る必要があった。

【0101】(7)成形性

【0111】(4)ガスケットのシール性は、ガスケッ トと相手部材との接触面上でシール対象側!に高い面圧 を発生する程良好であり、特にシール対象の流体の圧力 を利用して面圧をさらに高める効果(セルフシール効 果)を強く発揮することが望まれていた。

製品の射出成型において、「不具合なし:〇、不具合あ り:×」と評価した。ことで、不具合とは、所定の製品 形状に成形できないことで、変形、ヒケ、カケ、ウエル ド、ショートショット、バリ等の発生や、カバーに一体 成形できない現象が生じることである。

> 【0112】そこで、第2の実施の形態は、上記した第 1の実施の形態よりも圧縮量・接触最小幅が大きく、シ ール性能の向上が図れる高性能なガスケットを提供す

【0102】「評価結果」硬度が70度以上になると、 カバー一体型ガスケットを本体に取り付けた時の反力が 大きくなり、カバーの変形等が生じ、完全に密封できな くなり、ガスケットとしてのシール性に劣ってしまう。 一方、30度未満の場合、アウトガスが多くなり、ま た、ガスケットがちぎれ易かったり、粘着し易かったり する等取り扱いに注意しなければならなくなる。最も好 ましい硬度は40から60度である。

【0113】図5は第2の実施の形態に係るガスケット 1を示す図である。図6は使用状態の図5のガスケット 1を示す図である。なお、各部材の形状、材質等は第 1 の実施の形態と同様であるので、その説明は省略する。 【0114】図5のガスケット1は、トップカバー基材 4上に設けられ、1つのメインピード部2と、メインビ ード部2のシール対象側!に配置されるサブビード部3 と、を基部1a上に有する断面形状である。

【0103】一方、所望の成形性や硬度を得るために、 ポリプロピレン系樹脂、可塑剤は不可欠である。しかし ながら、ポリプロピレン系樹脂量が多すぎると硬度が高 くなり、少なすぎると流動性が悪くなり、射出形成が困 難になる。好ましいポリプロピレン系樹脂量はポリマー 100重量部に対し10~100重量部である。また、 同様に可塑剤量は多すぎるとアウトガスが多くなり好ま しくない。好ましい可塑剤量は10~200重量部であ る。

【0115】メインビード部2は、メインピード部2が サブビード部3上に倒れ込み易いように、サブビード部 50 3側に傾斜させて、トップカバー基材4から高さH1で

【0104】接着剤を用いない場合は、成形時にハガレ

突出する。

【0116】サブビード部3は、メインビード部2よりも突出高さが低く突出している。なお、サブビード部3は、本実施の形態では1つであるが、複数設けられても良い。

15

【0117】これらのメインビード部2とサブビード部3は、一体して基部1aの上で相手部材5側(図5では上側)に突出している。

【0118】また、ガスケット1は、第1の実施の形態と同様の材質が用いられるが、その他に、例えば、シリコンゴム、EPDM、フッ素ゴム等のゴム状弾性体を用いてもよい。この材質によって、図6に示す圧縮変形が可能となり、また圧縮時に反力を生じる弾性を有する。

【0119】そして、上記の構成のガスケット1は、図6に示すように、トップカバー基材4と相手部材5との間が距離Sとなるような使用状態で、相手部材5に接触してトップカバー基材4と相手部材5との間のシールを行う。

【0120】とのトップカバー基材4と相手部材5との間のシールを行う時に、メインビード部2がサブビード 20部3上に倒れ込み、図6に示す変形状態となる。

【0121】 ここで、メインビード部2がサブビード部3上に倒れ込む変形状態で発生する反力は、メインビード部2がサブビード部3に接触するまでの低反力状態と、メインビード部2とサブビード部3とが接触して伴に潰され圧縮される高反力状態と、の2段階があるが、本発明ではサブビード部3の高さを調節して使用状態

(トップカバー基材4と相手部材5との間が距離Sとなる)で高反力状態となるようにしており、その高反力状態の反力を上限値以下の所定値Gとなるように設定している。

【0122】 このため、ガスケット1の圧縮による反力は高反力状態の所定値Gと設定して第1の実施の形態と同様に上限値以下に設定することができ、上限値を超える大きな反力によってトップカバー基材4と相手部材5を異常に変形させることがない。

【0123】との実施の形態に係るガスケット1と図 1,2に示す第1の実施の形態に係るガスケット1とを 比較した比較結果を図7,8に示す。ここで、本実施の 形態のメインビード部2を含めたガスケット1の高さH 40 1は、第1の実施の形態のガスケット1の高さH0より 高く、H1=1,2×H0の関係となっている。

【0124】図7は反力Fの圧縮量との関係を示している。図7(a)は本実施の形態のガスケット1の圧縮量と反力との関係を示し、図7(b)は第1の実施の形態のガスケット1の圧縮量と反力との関係を示す。

【0125】使用状態での反力Fは共に所定値Gと設定したが、圧縮量はそれぞれ本実施の形態のガスケット1でB1、第1の実施の形態のガスケット1でB0となる。このため、本実施の形態のガスケット1の圧縮量

は、B1=1.5×B0の関係となり、従来技術よりも大きくなる。これは、メインビード部2がサブビード部3上に倒れ込むことから接触面の増加により圧縮量が従来技術よりも大きくなるためで、ガスケット1のメインビード部2の高さH1や使用状態での距離Sがばらついてガスケット1の圧縮量が変化しても良好なシール性を発揮する。

【0126】また、図8は使用状態での接触幅(最小幅)と接触面圧との関係を示している。図8(a)は本実施の形態のガスケット1の接触幅と接触面圧との関係を示し、図8(b)は第1の実施の形態のガスケット1の接触幅と接触面圧との関係を示す。

【0127】使用状態での本実施の形態のガスケット1 の接触幅(最小幅A1)と、従来技術のガスケット1の 接触幅(最小幅A0)との関係は、A1=2×A0の関 係となっており、接触幅(最小幅)は従来技術よりも大 きくなる。これは、メインビード部2がサブビード部3 上に倒れ込むことから接触面の増加により接触幅(最小 幅A1)が大きくなるためで、単位長さ当りある程度の 割合で気体が透過する性質を有していても、接触幅が大 きいことから気体通過の割合を低減することができる。 【0128】そして、本実施の形態のガスケット1の接 触面圧は、図8(a)に示すように、シール対象側lに ピークがあり、シール性を良好とすることができる。と れは、ガスケット1と相手部材5との接触面上でサブビ ード部3上に倒れ込んだメインビード部2がサブビード 部3と伴に圧縮される高反力状態であることでシール対 象側しの反力が高くなり高い面圧を発揮するためであ

) 【0129】(第3の実施の形態)図9は第3の実施の 形態に係るガスケット1を示す図である。図10は使用 状態の図9のガスケット1を示す図である。なお、各部 材の形状、材質等は第1、第2の実施の形態と同様であ るので、その説明は省略する。

【0130】図9のガスケット1では、サブピード部3の一部に切り欠き部3aを形成している。

【0131】とのため、使用状態では、サブビード部3 に倒れ込んだメインビード部2 とサブビード部3 との間にシール対象の流体を切り欠き部3 a を介して導入させ、メインビード部2 に対して直接シール対象の流体の圧力Pが作用するようになっている。

【0132】とのため、本実施の形態のガスケット1には、図10に示すようにサブビード部3上に倒れ込んだメインビード部2の下方にメインビード部2を上へ押し上げるシール対象の流体の圧力Pが作用し、シール対象の流体の圧力Pを利用して相手部材5に対する接触面圧をさらに高める効果(セルフシール効果)を強く発揮することができる。

[0133]

50

る。

【発明の効果】以上説明したように本発明では、一方の

部材に設けられた基部から他方の部材側に突出するメインビード部を備えたことで、メインビード部が圧縮され易く、取り付けの際の反力が小さい。したがって、締め付け寸法が十分にあり、シール性が向上する。また、ガスケットの硬度を下げる必要がなく、可塑剤成分の多量配合が必要ないので、アウトガス性が向上する。さらに、2部材の変形や締め付けネジの損傷を引き起こすことがなく、品質が向上する。

【0134】一方の部材と接着した基部の接着幅をW0、基部の一方の部材との接着部からメインビード部の10先端部までの高さの半分の位置での幅をW1として、W1/W0<1.0を満たし、メインビード部の先端部がR=0.1mm以上となり、基部の一方の部材との接着部からメインビード部の先端部までの高さをHとして、H/W0≥0.8を満たし、2部材間に圧縮された時の圧縮率が20%以上となることで、メインビード部を圧縮され易くし、取り付けの際の反力を小さくすることができる。

【0135】予め一方の部材に接着剤を塗布し、接着剤が塗布された一方の部材をインサートしてガスケットを 20成形し、一方の部材にガスケットを一体化して設けることで、容易に製造でき、製造工程の簡略化が図れる。

【0136】ガスケットの材質が熱可塑性エラストマーコンパウンドからなることで、ガスケットの使用環境として100℃以上のより高温化にさらされても性能に劣化が生じず、品質が向上する。

【0137】メインビード部よりも突出高さの低いサブビード部を備えたことで、2部材間のシール時にメインビード部がサブビード部上に倒れ込み、ガスケットが圧縮されるので、ガスケットの圧縮による反力は従来技術 30と同様に上限値以下に設定することができ、上限値を超える大きな反力によって2部材を異常に変形させることがない。

【0138】また、ガスケットの圧縮量は、メインビード部がサブビード部上に倒れ込むことから接触面の増加により従来技術よりも大きくなり、ガスケットのメインビード部の高さや使用状態での2部材間の距離がばらついてガスケットの圧縮量が変化しても良好なシール性を発揮する。

【0139】さらに、使用時に他方の部材に接触する接 40 触最小幅が、メインビード部がサブビード部上に倒れ込むことから接触面の増加により大きくなり、単位長さ当りある程度の割合で気体が透過する性質を有していても、気体通過の割合を低減することができる。

【 0 1 4 0 】メインビード部をサブビード部側に傾斜させて突出させたことで、メインビード部がサブビード部上に倒れ込み易い。

【0141】サブビード部をメインビード部のシール対象側に配置したことで、ガスケットと他方の部材との接触面上でサブビード部上に倒れ込んだメインビード部がサブビード部と伴に圧縮されることでシール対象側の反力が高くなり高い面圧を発揮するので、シール対象側で高い面圧を発生させることができる。

【0142】サブビード部の高さを調整することによって、ガスケットが圧縮される時に発生する反力を調整することが可能なことで、ガスケットが圧縮される時の反力の調整をサブビード部の高さを調整することによって可能となり、サブビード部の高さの調整で所望の反力を設定することができる。

【0143】サブビード部の一部に切り欠き部を設けたことで、サブビード部上に倒れ込んだメインビード部とサブビード部との間に切り欠き部からシール対象の流体を導入でき、シール対象の流体の圧力を直接メインビード部に作用させることができるので、シール対象の流体の圧力を利用して面圧をさらに高める効果(セルフシール効果)を強く発揮することができる。

#### 0 【図面の簡単な説明】

【図1】第1の実施の形態に係るガスケットを示す断面 図である。

【図2】第1の実施の形態に係るガスケットの使用状態を示す断面図である。

【図3】評価試験の評価結果を示す図である。

【図4】評価試験で用いたサンブルの断面形状を示す断面図である。

[図5]第2の実施の形態に係るガスケットを示す断面 図である。

0 【図6】第2の実施の形態に係るガスケットの使用状態を示す断面図である。

【図7】圧縮量と反力の関係を示す図である。

【図8】接触幅と接触面圧の関係を示す図である。

【図9】第3の実施の形態に係るガスケットを示す斜視 断面図である。

【図10】第3の実施の形態に係るガスケットの使用状態を示す斜視断面図である。

【図11】従来技術のガスケットを示す断面図である。

【図12】従来技術のガスケットを示す断面図である。

40 【符号の説明】

1 ガスケット

la 基部

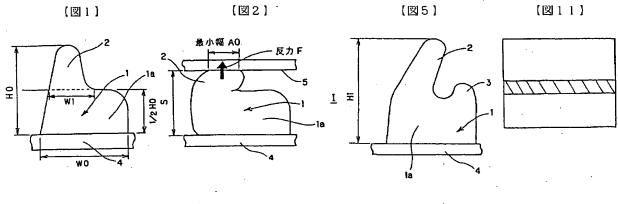
2 メインビード部

3 サブビード部

3 a 切り欠き部

4 トップカバー基材

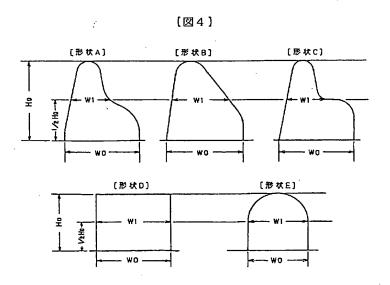
5 相手部材



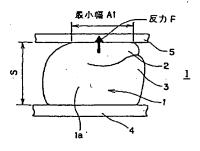
【図3】

	<b>庆</b> 基研											Ħ€	t (K				
機成	1	2	3	4	Б	В	7	•	•	-	2	3	4	Б	8	,	
筋可を性にクルイーエンA ウンド・ 内根(配合は食量器)																	
(I) #UT-A		SO	70	30		2	8	50	60		8	2	20	50	8	\$0	50
#U7-B		_			50												
ボリマーC	100	50	30	70	50		60	8	50	100	3	8	3	8	50	8	50
#174-O						60											
(1) ポリプロピレン系例は	15	15	25	25	Ħ	2.6	25	26	26	25	23	25	15	#	25	*	140
(3) 可理論		8	60	-	8	\$0	80	8	8	8	8	8	1		150	9	80
<b>非</b> 量期																	
主性か2の英雄明神器類	•	•	•	•	ŀ	•	•	•			•	•	•	•	•	٠	٠
スリン・ブラケギンコル系法を解									•								
													_			_	_
ガスケット所面部は	A	4	4		_	L 4	<u> </u>	ᆫᄝ		٥	0	<u> </u>	1	8	_	1	_^
て何のR	0.2	03	0.2	0.2	02	Δž	0.25	0.17	αz	•	٠	1.0	2	0.25	0.2	92	01
NO/WO	1.12	1,12	1,12	1.12	1,12	1,12	1,12	3,12	1,12	1.0	04	1.0	1.12	1.12	1,12	1,12	1.12
W1/W3	0.5	0.5	0,5	25	0.5	0.5	0.74	0.5	Ø2	1.0	10	1.0	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
(1) 税用 (デュロシー) タピA)	и	45	48	40	41	49	45	6	45	4	4	45	71	74	23	н	*
(2) シール性(リーク有量)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
(3) シール性(反力)	0	0	0	0	0	0	0	0	0	R		×		× .	0	0	×
(4)アウトガス性	0	٥	0	0	0	0	0	0	0	0	٥	0	0	0	K	0	0
(6)厚层透透性	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	٥	Ó	0	0	0
(8)接着性	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		0	0
(3) A W B	_~	_		$\overline{}$	$\overline{}$	$\overline{}$	_	$\overline{}$			_	_	$ \alpha$	T 0	1 0		0

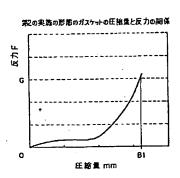
(7)成が圧 ※印:選用したもの

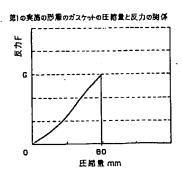


[図6]

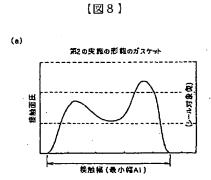


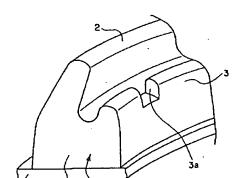
[図7]



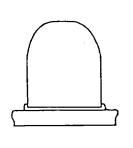


[図12]



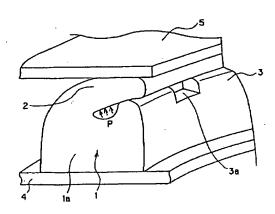


(図9)



(b) 第10実施の形態のガスケット 図 数 数 (を 小 (空 の)

【図10】



フロントページの続き

(72)発明者 小島 好文 神奈川県藤沢市辻堂新町4丁目3番1号 エヌオーケー株式会社内 (72)発明者 古賀 敦 神奈川県藤沢市辻堂新町4丁目3番1号 エヌオーケー株式会社内 Fターム(参考) 3)040 EACS FAOS HAO3

4H017 AA03 AC02 AD01 AE05